(19)【発行国】日本国特許庁(JP)	(19) [Publication Office] Japanese Patent Office (JP)		
(12)【公報種別】公開特許公報(A)	(12) [Kind of Document] Japan Unexamined Patent Publication (A)		
(11)【公開番号】特開2001-64824 (P2001-64824A)	(11) [Publication Number of Unexamined Application] Japan U nexamined Patent Publication 2001 - 64824(P2001 - 64824A)		
(43)【公開日】平成13年3月13日(2001.3.13)	(43) [Publication Date of Unexamined Application] Heisei 13 y ear March 1 3 days (2001.3.13)		
(54)【発明の名称】ポリプロピレンテレフタレート高配向未 延伸糸およびその製造方法	(54) [Title of Invention] POLYPROPYLENE TEREPHTHAL ATE HIGHLY ORIENTED UNDRAWN FIBER AND ITS MANUFACTURING METHOD		
(51)【国際特許分類第7版】	(51) [International Patent Classification 7th Edition]		
D01F 6/62 306	D01F 6/62 306		
D02J 1/08	D02J 1/08		
1/22	1/22		
[FI]	[FI]		
D01F 6/62 306 Q	D01F 6/62 306 Q		
D02J 1/08	D02J 1/08		
1/22 K	1/22 K		
【審査請求】有	[Request for Examination] Examination requested		
【請求項の数】6	[Number of Claims] 6		
【出願形態】OL	[Form of Application] OL		
【全頁数】7	[Number of Pages in Document] 7		
(21)【出願番号】特願平 1 1 - 2 3 8 2 3 9	(21) [Application Number] Japan Patent Application Hei 11 - 2 38239		
(22)【出願日】平成11年8月25日(1999.8.25)	(22) [Application Date] 1999 August 25 day (1999.8.25)		
(71)【出願人】	(71) [Applicant]		
【識別番号】000003159	[Applicant Code] 00000 31 59		
【氏名又は名称】東レ株式会社	[Name] TORAY INDUSTRIES INC. (DB 69-053-5422)		
【住所又は居所】東京都中央区日本橋室町2丁目2番1号	[Address] Tokyo Chuo-ku Nihonbashi Muro-machi 2-2-1		
(72)【発明者】	(72) [Inventor]		

JP 01064824A Machine Translation

【氏名】 菅埜 奉治

【住所又は居所】静岡県三島市4845番地 東レ株式会社 三島工場内

(72)【発明者】

【氏名】望月 克彦

【住所又は居所】静岡県三島市4845番地 東レ株式会社 三島工場内

(72)【発明者】

【氏名】前田 裕平

【住所又は居所】静岡県三島市4845番地 東レ株式会社 三島工場内

【テーマコード(参考)】4L0354L036

【Fターム(参考)】4L035 BB33 BB40 BB59 CC02 CC05 CC11 EE01 EE02 EE08 EE20 HH10 4L036 MA05 MA26 PA0 (57)【要約】

【課題】ポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸の2 工程法での問題点、すなわち紡糸後の繊維の経時変化を抑制 し生産にフレキシビリティを持たせ生産性を向上させうるポ リプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸およびその製造 方法を提供する。

【解決手段】繊維を構成するポリマー成分の少なくとも90 モル%がプロピレンテレフタレート単位で構成されたポリエステル繊維であり、下記(1)~(4)式を満足することを 特徴とするポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸。

(1) 強度ST (g/d): 2. 0≦ST

(2) 複屈折 Δn(10<sup>-3</sup>): 30≦Δn≦60

(3) 伸度EL(%):80≦EL≦250

[Name] Suga埜 Koji

[Address] Inside of Shizuoka Prefecture Mishima City 484 5 Toray Industries Inc. (DB 69-053-5422) Mishima Works

(72) [Inventor]

[Name] Mochizuki Katsuhiko

[Address] Inside of Shizuoka Prefecture Mishima City 484 5 Toray Industries Inc. (DB 69-053-5422) Mishima Works

(72) [Inventor]

[Name] Maeda Yuhei

[Address] Inside of Shizuoka Prefecture Mishima City 484 5 Toray Industries Inc. (DB 69-053-5422) Mishima Works

[Theme Code (Reference)] 4L0354L036

(57) [Abstract]

[Problem] Control problem with 2-step method of polypropyle ne terephthalate highly oriented undrawn fiber and, namely change over time ofthe fiber after yarn-spinning give flexibility in production productivityimproving polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber and its manufacturing method which can are offered.

[Means of Solution] It is a polyester fiber where polymer component which forms fiber 90 mole% isformed at least with propylene terephthalate unit, polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber which designates that thebelowmentioned (1) to Formula (4) is satisfied as feature.

(1) Strength ST (g/d): 2.0 ST

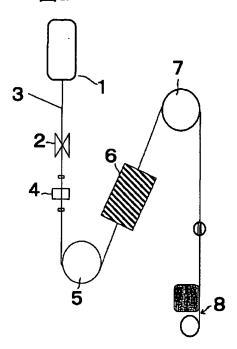
(2) Birefringence n(10-3): 30 n 60

(3) Elongation EL(%): 80 EL 250

(4)沸騰水収縮率SW(%):3≦SW≦15

(4) Boiling water shrinkage SW(%):3 SW 15





# 【特許請求の範囲】|

【請求項1】繊維を構成するポリマー成分の少なくとも90 モル%がプロピレンテレフタレート単位で構成されたポリエ ステル繊維であり下記(1)~(4)式を満足することを特 徴とするポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸。

(1) 強度ST (g/d): 2. 0≦ST

(2) 複屈折 Δn(10<sup>-3</sup>): 30≦Δn≦60

(3) 伸度EL(%):80≦EL≦250

(4)沸騰水収縮率SW(%):3≦SW≦15

【請求項2】交絡処理が施され、交絡度CF値が3以上であることを特徴とする請求項1記載のポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸。

【請求項3】繊維を構成するポリマー成分の少なくとも90 モル%がプロピレンテレフタレート単位で構成されたポリエステル高配向未延伸糸を製造するに際し、紡糸速度2500~4500m/分で引き取りつつ熱処理を行い巻き取ること

# [Claim(s)]

[Claim 1] It is a polyester fiber where polymer component which forms fiber 90 mole% isformed at least with propylene terephthalate unit and polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber which designates that the belowmentioned (1) to Formula (4) is satisfied as feature.

(1) Strength ST (g/d): 2.0 ST

(2) Birefringence n(10-3): 30 n 60

(3) Elongation EL(%): 80 EL 250

(4) Boiling water shrinkage SW(%):3 SW 15

[Claim 2] Entanglement process is administered, polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber which is stated in Claim 1 which designates that degree of intermingle CF value is 3 or greater as feature.

[Claim 3] When polyester highly oriented undrawn fiber where polymer component which forms fiber 90 mole% isformed at least with propylene terephthalate unit is produced, while with spinning rate 2500 to 4500 m/min thetakeup manufacturing

JP 01064824A Machine Translation

を特徴とするポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸 の製造方法。

【請求項4】熱処理が70~160℃の乾熱処理であることを特徴とする請求項3記載のポリプロピレンテレフタレート 高配向未延伸糸の製造方法。

【請求項5】熱処理が70~140℃の湿熱処理であることを特徴とする請求項3記載のポリプロピレンテレフタレート 高配向未延伸糸の製造方法。

【請求項6】高配向未延伸糸を引き取る際に、紡糸冷却後で前記熱処理前に給油、および交絡処理を施すことを特徴とする請求項3~5のいずれかに記載のポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸の製造方法。

#### 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】本発明はポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸およびその製造方法に関し、さらに詳しくは繊維物性安定性、工程通過性に優れたポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸およびその製造方法に関する

#### [0002]

【従来の技術】ポリエステル繊維は、機械的特性をはじめと して様々の優れた特性を有しているため、衣料用途をはじめ として産業資材用途にも広く利用されている。

【0003】従来、ポリエステル繊維を得るためには重合体を溶融紡糸し、次いで引伸ばす、いわゆる2工程法が一般的であった。このような、溶融紡糸しただけの繊維はその繊維の内部構造が発達しておらず、力学特性や寸法安定性に劣るため、別工程での引伸ばしによる構造の形成と固定を行なう必要があった。

【0004】一方、ポリプロピレンテレフタレート繊維は、特開昭52-5320号公報や特開昭52-8124号公報などにみられるように古くから知られており、伸長弾性回復率が優れ、ヤング率が低く染色性が良好で、化学的にも安定しており、衣料用に好適な繊維である。

method of polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber which designates that it does thermal processingand retracts as feature.

[Claim 4] Manufacturing method of polypropylene terephthala te highly oriented undrawn fiber which is stated in Claim 3 which designates that thermal processing is dry heat treatment of 70 to 160 °C as feature.

[Claim 5] Manufacturing method of polypropylene terephthala te highly oriented undrawn fiber which is stated in Claim 3 which designates that thermal processing is moist heat treatment of 70 to 140 °C as feature.

[Claim 6] Occasion where highly oriented undrawn fiber is received, after yarn-spinning cooling themanufacturing method of polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber which is stated in any of Claim 3 to 5 which designates that oil feed, and entanglement process are administered to the aforementioned before heat treatment as feature.

## [Description of the Invention]

# [0001]

[Technological Field of Invention] This invention regards poly propylene terephthalate highly oriented undrawn fiber and its manufacturing method, furthermore details regardthe polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber and its manufacturing method which are superior in fiber property stability and process passing.

## [0002]

[Prior Art] Polyester fiber because it has possessed various chara cteristic which are superior with mechanical property as beginning, is widely utilized even in the industrial material application with clothing application as beginning.

[0003] Until recently, in order to obtain polyester fiber, melt s pinning it does the polymer, pulling extends next, so-called 2-step method was general. Because this kind of, as for sufficient fiber which melt spinning is done internal structure of fiber has not advanced, is inferior to dynamic property and dimensional stability, formation of structure with pulling extending with the separate step and it was necessary to lock.

[0004] On one hand, as for polypropylene terephthalate fiber, as seen in Japan Unexamined Patent Publication Showa 52 - 5320 disclosure and Japan Unexamined Patent Publication Showa 52 - 8124 disclosure etc, the for a long time it is known, elongation elastic recovery ratio is superior, Young's modulus to be low thedyeing behavior is satisfactory, we stabilize even in

【0005】しかしながら、原料の1,3プロパンジオールが比較的高価であるため、これまで合成繊維としては使われていなかった。

【0006】近年になり米国特許第5.304,691号明 細書などで開示されているように新規な1.3プロパンジオールの合成法が見いだされ、安価なポリプロピレンテレフタレート繊維が可能となり価値が見直されてきた。

【0007】ところが、本発明者らの検討によるとポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸は従来のポリエチレンテレフタレートの2工程製造法をそのまま適用した場合、溶融紡糸し巻き取る段階から内部構造の変化が始まり、繊維物性が日を追って変化していくいわゆる経時変化が激しいことがわかった。

【0008】経時変化が激しいということは、紡糸から延伸までの日数によって後工程、たとえば延伸、仮燃工程などでの条件を変更しなければ安定した物性の繊維が得られないことを示している。

【0009】このため、生産を行う場合には、紡糸から延伸までの日数管理や保存状態の精密管理が必要であり、生産者への負担が大きいという問題があった。

【0010】また、この解決手段としては、特開昭52-8 123号公報に示されるような紡糸、延伸工程を連続して行 うDSDに代表される1工程法を用いる方法もあるが、該方 法ではポリエチレンテレフタレートなどで知られているよう に、2工程法と比べると繊維のタフネスが低くなり、高性能 を要求される用途には向いていないことや、延伸仮撚法等の 供給原糸を得ることが出来ないという問題があった。

#### [0011]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、上記従来の問題点を解決しようとするものであり、ポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸の2工程法での問題点、すなわち紡糸後の繊維の経時変化を抑制し生産にフレキシビリティを持たせ生産性を向上させうるポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸およびその製造方法を提供することを目的とするものである。

chemical, it is a preferred fiberin clothing.

[0005] But, because 1,3 propanediol of starting material is expensive relatively, as the synthetic fiber so far it was not used.

[0006] It was recent years and as disclosed with U. S. Patent No. 5,304,691 specification etc, synthetic method ofthe novel 1,3 propanediol was discovered, inexpensive polypropylene terephthalate fiber became possible and value wastaken a second look.

[0007] However, according to examination of these inventors when 2 step production method ofthe conventional polyethylene terephthalate is applied that way, melt spinning it does polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber and changeof internal structure starts from step which is retracted, so-called change over time wherethe fiber property chases day and changes being extreme you understood.

[0008] That if change over time is extreme it does not modify condition with thepostprocessing, for example drawing and false twist step etc from yarn-spinning with days tothe drawing fact that fiber of property which is stabilized isnot acquired has been shown.

[0009] Because of this, when it produces, days management to d rawing and precision management of stored state are necessary from yarn-spinning, there was a problem that burden to producer is large.

[0010] In addition, As this Means of Solution, As shown in Jap an Unexamined Patent Publication Showa 52 - 8123 disclosure, is yarn-spinning, Continuing stretching process, there is also a method which uses one-step method whichis represented in DSD which it does, but as with said method knownwith polyethylene terephthalate etc, when you compare with 2-step method, toughness of thefiber becomes low, is not faced to application which high performance is required, there was a problem that cannot acquire drawing false twist method or other supply raw fiber.

# [0011]

[Problems to be Solved by the Invention] This invention is som ething which it tries to solve above-mentioned conventional problem, control problem with 2-step method of polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber and, namely the change over time of fiber after yarn-spinning give flexibility in production the productivity improving is something which designates that polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber and its manufacturing method which can are offered as object.

[0012]

【課題を解決するための手段】上記の目的を達成するため、本発明のポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸は、繊維を構成するポリマー成分の少なくとも90モル%がプロピレンテレフタレート単位で構成されたポリエステル繊維であり、下記(1)~(4)式を満足することを特徴とするものである。

【0013】(1)強度ST(g/d):2.0≦ST

- (2) 複屈折 Δn (10<sup>-3</sup>): 30≦Δn≦60
- (3) 伸度EL(%):80≦EL≦200
- (4)沸騰水収縮率WS(%):3≦WS≦15

また本発明のポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸の製造方法は、繊維を構成するポリマー成分の少なくとも90モル%がプロピレンテレフタレート単位で構成されたポリエステル高配向未延伸糸を製造するに際し、紡糸速度2500~4500m/分で引き取りつつ熱処理を行い巻き取ることを特徴とするものである。

[0014]

【発明の実施の形態】以下本発明について詳細に説明する。

【0015】本発明のポリプロピレンテレフタレートとは、テレフタル酸を主たる酸成分とし、1.3プロパンジオールを主たるグリコール成分として得られるポリエステルである。ただし、10モル%以下の割合で、他のエステル結合の形成可能な共重合成分を含むものであっても良い。共重合可能な化合物としては、例えばイソフタル酸、コハク酸、シクロペキサンジカルボン酸類などを挙げることができ、一方、グリコール、ブタンジオール、ネオペンチルグリコール、ブタンジオール、ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコールなどを挙げることができるが、これらに限られるものではない。

【0016】また、艶消剤として二酸化チタン、滑剤としてのシリカやアルミナの微粒子、抗酸化剤としてヒンダードフェノール誘導体、着色顔料などを必要に応じて添加することができる。

【0017】本発明のポリプロピレンテレフタレート高配向 未延伸糸は下記(1)~(4)式を同時に満足することが重 要である。 [0012]

[Means to Solve the Problems] In order to achieve above-mentioned object, polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber of this inventionis polyester fiber where polymer component which forms fiber 90 mole% is formedat least with propylene terephthalate unit, is something which designates that thebelow-mentioned (1) to Formula (4) is satisfied as feature.

[0013] (1) Strength ST (g/d): 2.0 ST

- (2) Birefringence n(10-3): 30 n 60
- (3) Elongation EL(%):
- (4) Boiling water shrinkage WS(%):3 WS 15

In addition it is something which designates that manufacturing method of thepolypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber of this invention when polyester highly oriented undrawn fiber where polymer component which forms the fiber 90 mole% is formed at least with propylene terephthalate unit is produced, whilewith spinning rate 2500 to 4500 m/min takeup does thermal processing and retracts as feature.

[0014]

[Embodiment of Invention] You explain in detail concerning be low this invention.

[0015] Polypropylene terephthalate of this invention, terepht halic acid is designated as main acid component, the 1,3 propanediol it is a polyester which is acquired as main glycol component. However, at ratio of 10 mole % or less, it is good being something whichincludes formable copolymer component of other ester bond. As copolymerizable compound, it can list for example isophthalic acid, succinic acid, cyclohexane dicarboxylic acid, adipic acid, the dimer acid and sebacic acid or other dicarboxylic acids, etc on one hand, as glycol component, for example ethyleneglycol, the diethylene glycol, butanediol, neopentyl glycol, cyclohexane dimethanol, polyethylene glycol and polypropylene glycol etc itcan list, but it is not something which is limited to these.

[0016] In addition, hindered phenol derivative and coloring pi gment etc according to need can be added themicroparticle of silica or alumina as titanium dioxide and lubricant as whitener, as the antioxidant.

[0017] As for polypropylene terephthalate highly oriented und rawn fiber of this invention it is important to satisfy thebelowmentioned (1) to Formula (4) simultaneously.

【0018】(1)強度ST(g/d):2.0≦ST

(2) 複屈折 Δn (10<sup>-3</sup>): 30≦Δn≦60

(3) 伸度EL(%):80≦EL≦200

(4)沸騰水収縮率WS(%):3≦WS≦15

まず、強度が2. 0 g  $\prime$  d  $\delta$  下回ると、延伸工程や仮撚工程などの工程通過性が悪くなり生産性が低下する。強度は2. 5 g  $\prime$  d 以上であることがより好ましい。また、複屈折 $\Delta$  n が30×10<sup>-3</sup> を下回ると紡糸後の経時変化が大きく、また結晶性も低くなるため延伸時に毛羽、単糸巻付などのトラブルが発生しやすくなり、また $\delta$  O×10<sup>-3</sup> を越えると延伸しても複屈折の向上幅が小さく強度向上が望めない。複屈折 $\Delta$  n は  $\delta$  O  $\delta$  O×10<sup>-3</sup> がより好ましい。

【0019】さらに、伸度が80%を下回ると低倍率延伸となり、延伸工程や仮燃工程で糸ムラが発生しやすくなり、また200%を越えると延伸時に毛羽、単糸巻付などのトラブルが発生しやすくなる。また、沸騰水収縮率が3%を下回ると延伸工程などで熱がかかった場合に糸のたるみが発生しやすく工程通過性が悪くなり、また15%を越えると経時変化の抑制効果が小さく繊維物性の悪化やムラが生じやすくなる。沸騰水収縮率は5%~10%がより好ましい。

【0020】本発明のポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸の製造方法は、繊維を構成するポリマー成分の少なくとも90モル%がプロピレンテレフタレート単位で構成されたポリエステル高配向未延伸糸を製造するに際し、紡糸速度2500~4500m/分で引き取りつつ熱処理を行い巻き取ることが重要である。

【0021】紡糸速度が2500m/分を下回ると複屈折Δnが30×10<sup>-3</sup>以下と低くなり、延伸時に毛羽、単糸巻付が発生しやすくなる。また4500m/分を越えるといわゆる延伸糸と構造が近くなり、延伸による構造安定化や強度の向上が望めず、延伸による毛羽、単糸巻付が発生しやすくなる。

【0022】また、引き取りつつ熱処理を行うことが重要であり、引き取りと熱処理の工程を連続して行うことにより、 熱処理による繊維の構造安定化が達成され、さらには巻取後 [0018] (1) Strength ST (g/d): 2.0 ST

(2) Birefringence n(10-3): 30 n 60

(3) Elongation EL(%): 80 EL 200

(4) Boiling water shrinkage WS(%):3 WS 15

First, when intensity is less than 2.0 g/d, stretching process and false twist step or other process passingbecome bad and productivity decreases. As for intensity it is more desirable to be a 2.5 g/d or greater. In addition, when birefringence n is less than 30 X 10-3, change over time afterthe yarn-spinning becomes large, in addition because also crystallinity becomeslow, feather and single fiber winding attaching or other trouble easy to occur at timeof drawing, in addition when it exceeds 60 X 10-3, drawing, theimprovement width of birefringence cannot desire strength increase small. birefringence n 40 to 50 X 10-3 is more desirable.

[0019] Furthermore, when elongation is less than 80 %, it becomes thelow multiple drawing, yarn variation becomes easy to occur with stretching process and false twist step,in addition when it exceeds 200 %, feather and single fiber windingattaching or other trouble become easy to occur at time of drawing. In addition, when boiling water shrinkage is less than 3 %, heat caught withsuch as stretching process slack of yarn to be easy to occur process passingbecomes bad when, in addition when it exceeds 15 %, supression effect ofthe change over time deterioration and variation of fiber property becomes easy tooccur small. boiling water shrinkage 5 % to 10 % is more desirable.

[0020] It is important manufacturing method of polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber of this invention when polyester highly oriented undrawn fiberwhere polymer component which forms fiber 90 mole% is formed at leastwith propylene terephthalate unit is produced, while with spinning rate 2500 to 4500 m/min takeup to do thethermal processing and to retract.

[0021] When spinning rate is less than 2500 m/min, birefringen ce n 30 X 10-3 or less becomes low, feather and single fiber winding attaching become easy to occur at the time of drawing. In addition when it exceeds 4500 m/min, so-called drawn fiber and structure become close, cannot desire structure stabilization and improvement of the strength with drawing, feather and single fiber winding attaching with drawing become easy to occur.

[0022] In addition, while takeup it is important, to do heat treatment, thestep of takeup and heat treatment is continued and construction stabilization of fiber with heat treatment by doing,

の経時変化が抑制され、巻取糸の経時変化での繊維収縮に起 因する繊維の端面周期ムラや内外層差を回避することが出来 る。

【0023】上記熱処理は乾熱、湿熱処理のいずれも採用できるが、乾熱処理の場合は温度 $70\sim160$ ℃、湿熱処理の場合は温度 $70\sim140$ ℃であることが好ましく、さらに好ましくは、乾熱処理の場合は温度 $100\sim135$ ℃、湿熱処理の場合は温度 $100\sim135$ ℃である。

【0024】本発明では、油剤付与後で上記熱処理前の高配向未延伸糸に高速気流による交絡処理を施すことが好ましい。交絡付与ノズルを用い、処理圧空圧 0.05~0.4MPaであることがより好ましい。高速気流による交絡処理を施すことにより、均一熱処理が容易となるため熱処理時間を短縮することができる。本処理は得られた高配向未延伸糸の交絡度である C F 値が 3 以上、より好ましくは 5~15となる程度に行うことが好ましい。

【0025】また、低張力巻取を行うための従来の方法、例えば、第2ゴデーロールの後にテンションカットロールを用いて巻き取ることや、巻取機のローラベール駆動巻取など従来の巻取方法と併用することによりパッケージ形状をさらに安定することが出来る。

【0026】本発明のポリプロピレンテレフタレートの極限 粘度は0.5以上1.2以下であることが好ましい。0.5 未満では紡糸時に繊度ムラや糸切れが多発するなどして安定して紡糸することが困難となったり、得られたとしても引張強度や耐屈曲摩耗性など実用面で劣る場合がある。また極限粘度が1.2を越えると溶融粘度が高くなりすぎるためギアポンプ等の計量性に劣り、吐出不良により安定して紡糸することが困難となったり、得られる繊維の風合いが硬いものとなる傾向があり好ましくない場合がある。より好ましくはPPTの極限粘度は0.8以上1.0以下である。

【0027】本発明の繊維の単糸断面形状は特に限定されるものではなく、円形、三角形、扁平、3~8の多葉形、中空など用途目的に合わせて適宜選択すれば良い。

is achieved, furthermore thechange over time after winding is controlled, endface periodic unevenness of fiber which originates in fiber shrinkage with change over time of winding yarn and it is possible to evade inside and outside layers difference.

[0023] In each case of dry heat and moist heat treatment you can adopt the above-mentioned thermal processing, but in case of dry heat treatment in case of temperature 70 to 160 °C and moist heat treatment it is desirable to be a temperature 70 to 140 °C, when furthermore it is apreferably and a dry heat treatment, when it is a temperature 100 to 135 °C and a moist heat treatment, it is a temperature 100 to 130 °C.

[0024] With this invention, it is desirable to administer entanglement process after the finish application due to high speed stream in highly oriented undrawn fiber of above-mentioned before heat treatment. Making use of imparting entanglement nozzle, it is more desirable to be a processing pressure pneumatic 0.05 to 0.4 MPa. Because uniform heat treatment becomes easy, by administering entanglement process due to the high speed stream, heat treatment time can be shortened. As for this treatment it is desirable to do in extent where the CF value which is a degree of intermingle of highly oriented undrawn fiber which is acquired becomes the 3 or greater and more preferably 5 to 15.

[0025] In addition, conventional method in order to do low te nsion winding. It retracts after for example 2nd godet roll making use of tension cut roll, it is possible furthermore to stabilize package geometry by such as pressure roller drive winding of the winder with conventional winding method jointly using.

[0026] As for intrinsic viscosity of polypropylene terephthalat e of this invention it is desirable to be a0. 5 or greater 1. 2 or less. Under 0.5 fineness unevenness and yarn break occur frequently at timeof yarn-spinning such as doing, stabilizing, assuming, that yarn-spinning itbecame difficult, acquired to do, there are in practical aspect times when such as tenacity and resistance bending wear property it is inferior. In addition when intrinsic viscosity exceeds 1.2, because melt viscosity becomes too high, being inferior to gear pump or other metering behavior, stabilizing with the poor discharge, yarn-spinning it becomes difficult, to do, is a tendencywhich becomes something where texture of fiber which is acquired is hard are times when it is not desirable. intrinsic viscosity of more preferably PPT is 0. 8 or more 1. 0 or below.

[0027] Single fiber cross section shape of fiber of this invention it is not something whichespecially is limited and if multilobal shape of round, triangle, the flat and 3 to 8, hollow in combination with to application objective, itselects appropriately, it is good.

[0028]

【実施例】以下実施例により本発明をより詳細に説明する。 なお実施例中の各特性値は次の方法で求めた。

#### A. 極限粘度 [n]

オルソクロロフェノール10m!に対し試料0. 10gを溶解し、温度25℃においてオストワルド粘度計を用いて測定した。

## B. 強伸度

強伸度、ヤング率、はJIS L1013に準じオリエンテック社製テンシロンUCT-100を用いて測定した。

#### C. 複屈折率 An

複屈折率 $\Delta$ nはOLYMPUS社製BH-2偏光顕微鏡を用いレターデーション「と光路長dより複屈折率 $\Delta$ n= $\Gamma$ /dを求めた。なお、dは繊維中心での「と繊維径より求めた。

## D. 沸騰水収縮率

枠周 0. 5 mの検尺機を用い、デニール当たり 1 / 3 0 g の 初荷重をかけ 6 0回/分の速度で巻き返し、巻き数 1 0回の 小力セをつくり、初荷重の 2 0 倍の荷重をかけて力セ長をは かる。次に荷重をはずし、試料を 1 0 0 ℃の熱水中に 1 5 分間浸漬した後取り出し、自然乾燥し再び初荷重の 2 0 倍の荷重をかけてカセ長をはかり次の式により熱水収縮率を算出した。

[0029]

熱水収縮率(%)=[(LO-L1)/LO]×100

ここに、L0: 没渡前の長さ (mm)

L1:風乾後の長さ(mm)

#### E. 交絡度CF値

JIS L 1013 (化学繊維フィラメント糸試験方法) 7. 13の交絡度に示される条件で測定した。試験回数は5 0回とし、交絡長の平均値L (mm) から下式よりCF値 ( Coherence Factor) を求めた。 [0028]

[Working Example(s)] This invention is explained in detail with below Working Example. Furthermore it sought each characteristic value in Working Example with thefollowing method.

A. intrinsic viscosity [ ]

It melted sample 0.1 0g vis-a-vis ortho-chlorophenol 10 ml, it measured making use of the Ostwald viscometer in temperature 25 °C.

B. tenacity

Tenacity and Young's modulus, it measured making use of Orie ntech Corporation (DB 69-607-3550) supplied Tensilon U СТ - 100 according to ЛЅ L1013.

C. birefringence ratio n

Birefringence ratio n sought birefringence ratio n=/d from retardation and light path length d making use of the Olympus Optical Co. Ltd. (DB 69-053-6248) supplied BH - 2 polarizing microscope. Furthermore, it sought d from and the fiber diameter with fiber center.

D. boiling water shrinkage

Making use of wrap reel of frame periphery 0.5m, per denier y ou apply initial tension ofthe 1/30g and rewind with speed of 60 times per minute, make small skeinof winding several 10 time, apply load of 20 times of initial tensionand measure skein length. load was removed next, sample 15 min after soaking, theremoval and natural drying was done in hot water of 100 °C and again theload of 20 times of initial tension was applied and skein length was measuredand hot water shrinkage was calculated with next formula .

[0029]

Hot water shrinkage (%)=[(L0 - L1)/L0] X 100

Here, LO: Length (mm) before soaking

L1: Length (mm) after air dry

E. degree of intermingle CF value

It measured with condition which is shown in degree of intermin gle of JIS L 1013(chemical fiber filament yarn test method)7.

13. number of tests made 50 time, from mean value L(mm) of entanglement length soughtthe CF value (Co herence Factor) from formula below.

【0030】CF值=1000/L

[実施例1] ジメチルテレフタル酸19.4 kg、1,3-プロパンジオール15.2 kgおよびテトラブチルチタネートを触媒として用い、140℃~230℃でメタノールを留出しつつエステル交換反応を行った後、さらに、250℃温度一定の条件下で3時間重合を行い極限粘度[n]が0.89のポリプロピレンテレフタレートを得た。

【0031】このポリマを用い図2のように紡糸機の第1ゴデーロール5と第2ゴデーロール7の間にスチーム熱処理機6が設置された紡糸機により紡糸温度260℃で吐出孔径が0.3mmφ×36孔の口金を用いて、吐出量35.0g/分で吐出し3000m/分の紡糸速度で引き取りつつスチーム熱処理機6により110℃の湿熱処理を行い高配向未延伸糸を巻き取った。給油装置2による油剤は有効成分10%の水エマルジョンとし、付着量は糸重量を基準として0.8%とし、さらに圧空圧0.15MPaで交絡処理ノズル4により高速気流による交絡処理を施した。この糸の物性を表1、遅延収縮率を図1に示す。表1において、紡糸直後の値は巻き取り後、12時間以内に測定した値である。この高配向未延伸糸は、巻き形状も安定しており物性の経時変化が少なかった。

[実施例2] 実施例1と同様にして得られた極限粘度 [ η ] が0.89のポリプロピレンテレフタレートを図3の紡糸機を用い紡糸温度260℃で吐出孔径が0.3 mm φ×36孔の口金を用いて、吐出量35.0g/分で吐出し、3000 m/分の紡糸速度で引き取りつつ110℃に加熱された第2ゴデーロール15で乾熱処理を行い高配向未延伸糸を巻き取った。実施例1と同様に給油装置10による油剤付与および交絡ノズル12により高速気流による交絡処理を施した。この糸の物性を表1、遅延収縮率を図1に示す。この高配向未延伸糸は、実施例1と同様に巻き形状も安定しており物性の経時変化が少なかった。

[実施例3] 高速気流による交絡処理を施さなかったこと以外は実施例2と同様にして高配向未延伸糸を巻き取った。この糸の物性を表1に示す。

[比較例 1] 実施例 1 と同様にして得られた極限粘度 [η]

[0030] CF value =1000/L

[Working Example 1] While using dimethyl terephthalic acid 1 9.4 kg, 1,3 - propanediol 15.2 kg and tetrabutyl titanate distilling methanolwith 140 °C to 230 °C as catalyst, after doing transesterification, furthermore, youpolymerized 3 hours under 250 °C temperature fixed condition and intrinsic viscosity [ ] acquired the polypropylene terephthalate of 0.89.

[0031] Making use of this polymer like Figure 2 with spinning machine where steam heat treater 6is installed in 1st godet roll 5 of spinning machine and between 2nd godet roll 7 with thespinning temperature 260 °C aperture diameter it discharged with extrusion amount 35.0 g/minute making use of spinneret of 0.3 mm diameter X 36 hole, while with spinning rate of 3000 m/min takeup it didthe moist heat treatment of 110 °C with steam heat treater 6 and retracted highly oriented undrawn fiber. finish due to lubricating equipment 2 made aqueous emulsion of active ingredient 10 %, deposited amount madefurthermore with pressure 0.1 5 MPa 0.8 % with yarn weight as reference, theentanglement process due to high speed stream with entanglement process nozzle 4 administered. property of this yarn Table 1 and extension and contraction ratio are shown in the Figure 1. In Table 1, value immediately after yarn-spinning is value which wasmeasured after windup and within 1 2 hours. It wound this highly oriented undrawn fiber, and also shape stabilized and change over time of the property was little.

[Working Example 2] Intrinsic viscosity [ ] which it acquires in same way as Working Example 1 polypropylene terephthalate of the 0.89 making use of spinning machine of Figure 3 did dry heat treatment with the 2nd godet roll 15 which with spinning temperature 260 °C aperture diameter discharges with extrusion amount 35.0 g/minute makinguse of spinneret of 0.3 mm diameter X 36 hole, while with spinning rate of 3000 m/minthe takeup is heated to 110 °C and retracted highly oriented undrawn fiber. entanglement process due to high speed stream with finish application and entanglement nozzle 12 due to thelubricating equipment 10 in same way as Working Example 1 was administered. property of this yarn Table 1 and extension and contraction ratio are shown in the Figure 1. It wound this highly oriented undrawn fiber, in same way as Working Example 1 and also shapestabilized and change over time of property was little.

[Working Example 3] Other than thing which does not administer entanglement process due to thehigh speed stream highly oriented undrawn fiber was retracted with as similar to Working Example 2. property of this yarn is shown in Table 1.

[Comparative Example 1] With spinning temperature 260 °C

が O. 8 9 のポリプロピレンテレフタレートを図4の通常の 紡糸機を用い紡糸温度260℃で吐出れ径が O. 3 mm φ × 36 孔の口金を用いて、吐出量35. Og/分で吐出し、3 000m/分の紡糸速度で高配向未延伸糸を巻き取った。実施例1と同様に給油装置18による油剤付与および交絡ノズル20により高速気流による交絡処理を施した。この糸の物性を表1、遅延収縮率を図1に示す。この高配向未延伸糸は、巻き取り後数時間で耳立ちなど形状が不安定になり、物性の経時変化も大きかった。 aperture diameter it discharged with extrusion amount 35.0 g/minute making use of the spinneret of 0.3 mm diameter X 36 hole, intrinsic viscosity [ ] which it acquires in sameway as Working Example 1 polypropylene terephthalate of 0.89 making use of conventional spinning machine of the Figure 4 retracted highly oriented undrawn fiber with spinning rate of 3000 m/min. entanglement process due to high speed stream with finish application and entanglement nozzle 20 due to thelubricating equipment 18 in same way as Working Example 1 was administered. property of this yarn Table 1 and extension and contraction ratio are shown in the Figure 1. As for this highly oriented undrawn fiber, with several hours after windup shape such as earstanding became unstable, also change over time of property was large.

[0032]

【表 1】|

[0032] [Table 1]

# 表 1

		実施例1	実施例2	実施例3	比較例 1
1	<b>繊度</b> (D)	115	114	114	114
紡	強度(g/d)	2.6	2.6	2. 7	2. 6
糸	伸度 (%)	110	110	115	118
直	複屈折(× 1 0 <sup>- 3</sup> )	4 5	4 3	4 3	50
後	沸収 (%)	4	7	7	4 2
	U%N (%)	0.8	0.8	1. 0	0.8
	CF値	6. 5	6. 9	0.	5.8
İ	<b>繊度</b> (D)	115	114	114	114
1	強度(g/d)	2.6	2. 6	2.7	2. 6
週	伸度 (%)	111	108	1 1.6	126
間	複屈折(× 1 0 <sup>-3</sup> )	4 5	4 3	4 4	5 2
後	<b>沸収</b> (%)	4	7	7	2 0
	U%N (%)	0.8	0.8	1. 0	1. 5
	CF値	6.3	6.8	` 0	6. 0

[0033]

【発明の効果】本発明により、ポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸の2エ程法での問題点、すなわち紡糸後の繊維の経時変化を抑制し生産にフレキシビリティを持たせ生産性を向上させうるポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸およびその製造方法を提供することが可能となる。

[0033]

[Effects of the Invention] With this invention, control proble m with 2-step method of polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber and,namely change over time of fiber after yarn-spinning give flexibility inproduction productivity improving it becomes possible to offer polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiberand its manufacturing method which can.

【図面の簡単な説明】

[Brief Explanation of the Drawing(s)]

【図1】ポリプロピレンテレフタレート高配向未延伸糸の遅延収縮量を示す図である。

【図2】第1、第2ゴデーロール間にスチーム加熱装置を設置した紡糸装置の1例を示す工程図である。

【図3】第2ゴデーロールにホットロールが組み込まれた紡糸装置の1例を示す工程図である。

【図4】従来の高配向未延伸糸を得るための紡糸装置の1例を示す工程図である。

## 【符号の説明】

1、9、17:紡糸ブロック

2、10、18: 給油装置

3、11、19: 未延伸糸

4、12、20:交絡ノズル

5、13、21:第1ゴデーロール

6:スチーム熱処理機

7、22:第2ゴデーロール

8、14、23:巻取機

15:第2ゴデーロール(ホットロール)

16:セパレートロール

[Figure 1] It is a figure which shows extension and contraction q uantity of polypropylene terephthalate highly oriented undrawn fiber.

[Figure 2] It is a process diagram which shows 1 example of spin ning equipment whichinstalls steam heating equipment between 1st and 2nd godet roll.

[Figure 3] It is a process diagram which shows 1 example of spin ning equipment where thehot roll is installed in 2nd godet roll.

[Figure 4] It is a process diagram which shows 1 example of spin ning equipment in order toobtain conventional highly oriented undrawn fiber.

[Explanation of Reference Signs in Drawings]

1 and 9, 17: Yarn-spinning block

2, 10, 18: Lubricating equipment

3 and 1 1, 1 9: Unstretched fiber

4 and 12, 20: Entanglement nozzle

5, 1 3, 2 1: 1st godet roll

6: Steam heat treater

7 and 22: 2nd godet roll

8 and 1 4, 2 3: Winder

15: 2nd godet roll (hot roll)

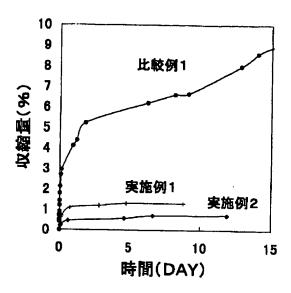
16: Separate roll

[図1]|

[Figure 1]

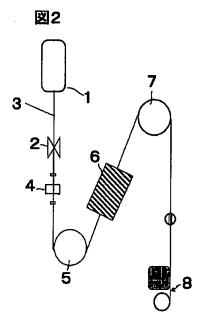
図1

紡糸後の遅延収縮



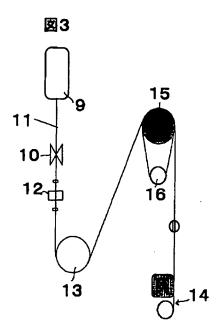
【図2】|

[Figure 2]



[図3] |

[Figure 3]



【図4】|

[Figure 4]

